**文章编号**: 1001-3806(2006)02-0181-02

# 非傍轴旋转对称拉盖尔 高斯光束的远场发散角

康小平1,2,日百达2\*

(1. 琼州大学物理系, 五指山 572200; 2四川大学激光物理与化学研究所, 成都 610064)

**摘要**:基于功率密度的二阶矩方法,推导出了非傍轴旋转对称拉盖尔 高斯 (LG)光束远场发散角的解析公式,并表示为伽玛函数的幂级数求和形式。计算结果表明,当初始束腰宽度和波长之比  $w_0 \land$ 趋于 0时,对任意非傍轴旋转对称 LG光束,远场发散角趋于渐近值 63.435°,与阶数无关。对于 p=0的特例,则退化为非傍轴高斯光束的结果。

关键词:激光光学;非傍轴拉盖尔高斯光束;功率密度;发散角

**中图分类号**: O435 **文献标识码**: A

# Far-field divergence angle of nonparaxial rotationally symmetric Laguerre-Gaussian beams

KANG X iao-ping<sup>1, 2</sup>,  $L \ddot{U}Bai-da^2$ 

(1. Department of Physics, Q iongzhou University, W uzhishan 572200, China; 2 Institute of Laser Physics and Chemistry, Sichuan University, Chengdu 610064, China)

**Abstract:** Based on the second-order moment of the power density, the far-field divergence angle of nonparaxial rotationally symmetric Laguerre-Gaussian (LG) beams is derived and expressed in a sum of the series of the Gamma function. It is shown that the far-field divergence angle of nonparaxial rotationally LG beams approaches to an asymptotic value of 63. 435° as the initial waistwidth to wavelength ratio  $w_0 / \lambda$  approaches zero, which is independent of the order. For the special case of p = 0 our result reduces to that of nonparaxial Gaussian beam s

Key words: laser optics; nonparaxial Laguerre-Gaussian (LG) beam; power density; divergence angle

## 引 言

在实际应用中,激光束的远场发散角是一个重要的特性参数。随着大发散角的二极管激光,束宽与波 长可相比拟强聚焦光束的广泛应用,推动了对非傍轴 光束(即大发散角光束)研究工作的进展<sup>[1,2]</sup>。目前, 对于非傍轴光束已发展了多种研究方法,例如微扰级 数法、角谱法、虚源点法等。近年来,PORRAS指出应 当用功率密度代替强度二阶矩来描述非傍轴标量光束 的光束质量<sup>[3]</sup>。作者采用文献[3]中的方法,对非傍 轴旋转对称拉盖尔 高斯(LG)光束的远场发散角作了 研究,推导出了发散角的解析公式,并作了计算分析。 非傍轴高斯光束的发散角可作为本文中的特例给出。

#### 1 理论模型

在柱坐标系中,二维旋转对称 LG光束在入射面 z = 0处的场分布为<sup>[4]</sup>:

基金项目:国家高技术基金资助项目 (A823070)

作者简介:康小平(1964-),女,副教授,博士研究生,主要 从事激光传输与变换的研究。

\* 通讯联系人。E-mail: badalu@scu edu cn 收稿日期: 2004-11-08;收到修改稿日期: 2005-02-24  $E_0(_{\mathfrak{h}}, z = 0) = L_p^0(2_{\mathfrak{h}}^2/w_0^2) \exp(-\frac{2}{\mathfrak{h}}/w_0^2)$  (1) 式中, $w_0$ 为 LG光束对应的基模高斯光束束腰宽度,  $L_n^0(\cdot)$ 是角向指数为 0的 p阶拉盖尔多项式。

根据角谱理论,(1)式所示的 LG光束的空间光场 分布可表示为<sup>[5]</sup>:

$$E(r, z) = 2\pi \int_{0}^{\infty} \int (\rho, z) \mathbf{J}_{0} (2\pi r\rho) \rho d\rho d\theta \qquad (2)$$

式中,*A*(ρ, z)为 LG光束在空间频率域中任一平面 z 处的场分布:

$$A(\rho, z) = A_0(\rho, z = 0) \exp[ikz \sqrt{1 - (\lambda \rho)^2}](3)$$
  
$$A_0(\rho, z = 0) = 2\pi \int_0^\infty f_0 E_0(r_0, z = 0) J_0(2\pi r_0 \rho) dr_0 =$$

 $(-1)^{p}\pi w_{0}^{2}L_{p}^{0}(2\pi^{2}w_{0}^{2}\rho^{2})\exp(-\pi^{2}w_{0}^{2}\rho^{2})$  (4) 式中, $k = 2\pi /\lambda, \lambda$ 为波长,当 $\rho > 1/\lambda$ 时,对应于随z的增加迅速衰减的倏逝波,当 $\rho < 1/\lambda$ 时,则对应于传播波。

LG光束在空间任一横平面 *z*处的功率密度分布 为<sup>[3,6]</sup>:  $D = R \left\{ -i \frac{\lambda}{2\pi} E^*(r, z) \frac{\partial E(r, z)}{\partial z} \right\}$  (5) 式中, Re表示取实部, \*表示复共轭。

根据文献 [3]中的方法,可求得 LG光束在自由空间非傍轴传输时的远场发散角为:

$$\tan^{2}\theta = \frac{4\pi\lambda^{2}}{P(z)} \int_{0}^{1/\lambda} \int_{\gamma}^{\frac{1}{2}} |A_{0}(\rho, z = 0)|^{2} d\rho \qquad (6)$$

式中,

$$P(z) = P(z = 0) = 2\pi \int_{0}^{\infty} \int A_{0}(\rho, z = 0) |^{2} \rho d\rho \quad (7)$$

 $\gamma = \sqrt{1 - \lambda^2 \rho^2}$ (8)  $4 \lambda \cdot \lambda^2 \rho^2$ 

对 (4)式作如下变换:

$$p = \sin\alpha, \ (0 \le \alpha \le \pi/2) \tag{9}$$

并把式中的指数函数展开为泰勒级数:

$$\exp\left(-\pi^2 w_0^2 \rho^2\right) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{1}{n!} \left(-\pi^2 w_0^2 \rho^2\right)^n \quad (10)$$

利用拉盖尔多项式展开式[7]:

$$\mathbf{L}_{p}^{0}(x) = \sum_{m=0}^{p} \frac{(-1)^{m} p!}{(p-m)! (m!)^{2}} x^{m}$$
(11)

则 (4)式退化为:

$$A_0(\rho, z = 0) =$$

$$\pi w_0^2 \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^{p} \frac{(-1)^{n+m} 2^m p!}{n! (p-m)! (m!)^2} (\pi w_0 \rho)^{2(m+n)} (12)$$

把 (12)式代入 (7)式,可得:

$$P(z) = P(z = 0) = \frac{\pi^{7/2} w_0^4}{2\lambda^2} \sum_{n_1=0}^{\infty} \sum_{n_2=0}^{\infty} \sum_{m_1=0}^{p} \sum_{m_2=0}^{p} F_{mn} \times \frac{\Gamma(n_1 + n_2 + m_1 + m_2 + 1)}{\Gamma(n_1 + n_2 + m_1 + m_2 + 5/2)}$$
(13)

式中,Γ为伽玛函数,

$$F_{m} = \frac{(-1)^{n_1 + n_2 + m_1 + m_2} 2^{m_1 + m_2} (p!)^2 (\pi_{w_0} / \lambda)^{2(n_1 + n_2 + m_1 + m_2)}}{(-14)^{n_1 + n_2 + m_1 + m_2} (p!)^2 (\pi_{w_0} / \lambda)^{2(n_1 + n_2 + m_1 + m_2)}}$$

n<sub>1</sub>!n<sub>2</sub>!(p - m<sub>1</sub>)!(p - m<sub>2</sub>)!(m<sub>1</sub>!)<sup>\*</sup>(m<sub>2</sub>!)<sup>\*</sup> 把(12)式,(13)式代入(6)式,经繁冗的积分过程,可 得到 LG光束的远场发散角为;

$$\tan^{2} \theta = \frac{2\pi^{7/2} w_{0}^{4}}{\lambda^{2} P(z)} \sum_{n_{1}=0}^{\infty} \sum_{n_{2}=0}^{p} \sum_{m_{1}=0}^{p} \sum_{m_{2}=0}^{p} F_{m} \times \frac{\Gamma(n_{1} + n_{2} + m_{1} + m_{2} + 2)}{\Gamma(n_{1} + n_{2} + m_{1} + m_{2} + 5/2)}$$
(15)

(15) 式是 LG光束在自由空间非傍轴传输时,其远场 发散角的解析公式。尽管 (15)式写为无穷级数形式, 但收敛很快,数值计算表明,一般 *n<sub>i</sub>*(*i*=1,2)取至 10 项左右就可得到与直接积分 (6)式一致的结果。

在 (15)式中,若令 *p*=0,可得到非傍轴高斯光束 在自由空间传输时,其远场发散角的解析公式为:

$$\tan^{2}\theta = 4 \times \frac{\sum_{n_{1}=0}^{\infty}\sum_{n_{2}=0}^{\infty}(-1)^{n_{1}+n_{2}}\left(\frac{\pi w_{0}}{\lambda}\right)^{2(n_{1}+n_{2})}\Gamma(n_{1}+n_{2}+2)}{\Gamma(n_{1}+n_{2}+5/2)}}{\left[\sum_{n_{1}=0}^{\infty}\sum_{n_{2}=0}^{\infty}(-1)^{n_{1}+n_{2}}\left(\frac{\pi w_{0}}{\lambda}\right)^{2(n_{1}+n_{2})}\Gamma(n_{1}+n_{2}+1)\right]/\Gamma(n_{1}+n_{2}+\frac{5}{2})}$$

$$(16)$$

#### 2 数值计算和分析

利用 (6)式和 (15)式可以计算不同阶次的 LG光 束的远场发散角。图 1中给出了 LG光束的远场发散



Fig 1 Far-field divergence angle  $\theta$  of nonparaxial rotationally symmetric LG beams with p = 0, 1, 2 versus  $w_0 / \lambda$ 

角 θ随  $w_0$  / $\lambda$  的变化, 计算用光束参数为: p = 0, 1, 2。 图中实线表示傍轴结果, 虚线为非傍轴结果。由图 1 可知, 当  $w_0$  / $\lambda$  →0时, LG光束的远场发散角 θ达到渐 近值,即发散角 θ有一个上限。用解析式 (15)式做了 大量的计算,数值计算结果表明, 当  $w_0$  / $\lambda$  →0时, 非傍 轴 LG光束的远场发散角 θ的上限为  $\theta_{max} = 63.435^{\circ}$ , 与光束阶数无关。这与傍轴 LG光束远场发散角  $\theta_{p_0} = 2p + 1\lambda / \pi w_0$  的特性有所不同<sup>[8]</sup>。

非傍轴 LG光束远场发散角 θ的上限也可从 (15) 式中得到,在 w<sub>0</sub> /λ ≪ 1时, (15)式取级数展开的前两 项,略去高阶项后,得到:

$$\tan \theta \approx \left\{ 1 - \frac{2(2p+1)\pi^2}{5} \left( w_0 / \lambda \right)^2 \right\}$$
(17)

由 (17)式知,当  $w_0$ / $\lambda \rightarrow 0$ 时,对于任意阶 ( $p = 0, 1, 2, 3, \cdots$ )非傍轴旋转对称 LG光束,其远场发散角  $\theta \approx \arctan 2 = 63.435°, p = 0$ 对应于非傍轴高斯光束的远场发散角,这与文献 [1]中的结果一致。此外,从图中还可以看出,随着  $w_0$ / $\lambda$ 的减小和 p的增大,非傍轴和 傍轴结果之间存在明显差异,但随着  $w_0$ / $\lambda$ 的增大,非 傍轴 LG光束的远场发散角与傍轴发散角趋于一致, 二者之间的差异可以忽略。

### 3 结 论

基于功率密度定义的二阶矩法,利用角谱法和级数展开法,推导出了标量非傍轴旋转对称 LG光束远场发散角的解析公式,并作了数值计算和分析。非傍轴高斯光束的有关结果,可作为特例 (*p*=0)得出。研究结果表明,当 w<sub>0</sub> /λ→0时,非傍轴旋转对称 LG光束的远场发散角趋于渐近值 63.435°,与阶数无关。该方法的优点在于给出了远场发散角的解析公式,可以根据需求的精度、w<sub>0</sub> /λ的大小及级数展开中 *n*的项 (下转第 185页) 通过了一个低通滤波器,能够滤除高于信号最高频率 的高频噪声,也能提高信噪比<sup>[9]</sup>。对图 3b中的数据 进行滤波后得到的数据见图 3c,从图中可见,平滑滤 波可以有效去除噪声干扰,提高信噪比,使信号在频域 表现更平滑,并保持了原信号的特征。

图 3c中的多普勒频移 fb ≈ 92kHz,利用 (3)式可 计算出所测量的速度为 № 4.7m/s。通过调整电压 V, 可以得到一系列的多普勒频移 fb 值,从而得到一系列 的速度值。如图 4所示,图中,"曲线 1"为采用双光



Fig 4 Contrast of the velocity calculated based on the Doppler frequency and the actual velocity

束方式测量到的速度随电压的变化曲线;而"曲线 2" 为风扇转速和电压的实际关系曲线。从该图可以看 出,本实验中的双光束方式得到的速度大小与实际值 相当接近,误差不超过 2 5%。同时,测量过程中,没 有出现信号中断或失真,这与测量区足够长有关。根 据前面的计算,测量区长度 (\_=12 6mm,这样,即使风 扇的表面形状不够规则或者转动的过程中有轻微的抖 动,其表面都能够始终和测量区相交。

不过,因为 CO<sub>2</sub> 激光波长较长,测量区内形成的条纹间距比较大,因此,造成测速的误差比使用可见光 波段的激光要大一些。另外,中远红外的探测器成本 比可见光波段的要高得多,这也是使用 CO<sub>2</sub>激光作为

(上接第 182页)

数,来计算任意阶的非傍轴旋转对称 LG光束的发散角。

#### 参考文献

- PORRAS M A. Non-paraxial vectorial moment theory of light beam propagation [J]. Opt Commun, 1996, 127: 79~95.
- [2] DUAN KL, LÜB D. Non-paraxial Herm ite-Gaussian-beams and their higher-order corrections [J]. Laser Technology, 2003, 27 (2): 155 ~ 157 (in Chinese).
- [3] PORRAS M A. Finiteness and propagation law of the power density second-order moment for diffracted scalar light beam [J]. Op tik,

光源的一个限制因素。

#### 4 结束语

对 CO<sub>2</sub> 激光的双光束方式横向测速进行了理论 分析和实验研究。采集后向散射光信号,在计算机上 进行了实时 FFT处理,并进行滤波,得到了高信噪比 的信号曲线。根据测出的多普勒频移算出的速度大小 与实际值偏差在 2 5%范围以内。最后对实验结果进 行了分析和讨论。

#### 参考文献

- [1] DURST F, MELL NG A, WH ITELAW J H. Principles and practice of laserDoppler anemometry [M]. Beijing: Science Press, 1992. 6~7 (in Chinese).
- [2] LU H Sh, L U B. Latest development of laser Dopp ler technique in vibration measurement [J] Laser Technology, 2002, 29 (1): 176~179 (in Chinese).
- [3] AUGERE B, CAR DU J All-fiber 1. 5μm CW coherent laser anemometer for in-flight measurements [J]. SPIE, 2003, 5086: 121 ~128.
- [4] WULM, YELH, HEA Zh et al Turbulent flow velocity field measurement of recoil mechanism by LDV [J]. Infrared and Laser Engineering, 1998, 27 (6): 29 ~30 (in Chinese).
- [5] ZOU H, ZHAO Y. Applications of laser Doppler technique in solid surface measurement [J]. Op tical Technique, 2000, 26 (2): 101 ~106 (in Chinese).
- [6] CA IX P, ZHAO Y, DA I Y J et al CO<sub>2</sub> coherent laser Doppler velocimeter [J]. Infrared Millim Waves, 1996, 15 (6): 465~468 (in Chinese).
- [7] LIZh Zh, CAIH, HONG X G et al Twin-beam laser Dopp ler velocity system [J]. Physics Experimentation, 2005, 25 (3): 44 ~47 (in Chinese).
- [8] SHEN X Laser Doppler velocimetry and its application [M]. Beijing: Tsinghua University Press, 2004. 23 ~32 (in Chinese).
- [9] CHEN Y, WANG YL, ZHOU D F et al Faint signal processing of lidar based on wavelet multi-resolution analysis [J]. Laser Technology, 2005, 29 (3): 278 ~280 (in Chinese).

1999, 110 (9) : 417 ~420.

- [4] SIEGMAN A E Laser [M]. California: University Science Books Mill Vallry, 1986. 644.
- [5] GOODMAN J W. Introduction to fourier optics [M]. Beijing: Science Press, 1979. 54 ~58 (in Chinese).
- [6] CAO Q, DENG X M, GUO H. Power carried by scalar light beams [J]. Opt Commun, 1998, 151: 212 ~216
- [7] BEYER W H. Standard mathematical tables and formulate [M]. 29th ed, Boca: CRC Press, 1991. 378.
- [8] LÜB D. Laser optics [M]. 3rd ed, Beijing: Higher Education Press, 2003. 105 (in Chinese).